

工业生产先进经验汇编

热处理技术

上海市生产技术局

上海市第一机电工业局 编

上海市科学技术协会

上海科学技术出版社

内 容 提 要

本书是根据上海市热加工技术革新展览会中展出的热处理部分，选择在生产上较成熟的、有推广价值的先进经验，加以系统整理汇编而成。内容包括氮气保护钢带光亮热处理、先进的热处理设备、碳氮与硫氮共渗、固体粉末渗铬、高速钢热处理、球墨铸铁凸轮轴等温淬火、精密丝杠热处理等十四篇资料。

本书可供热处理技术人员和工人参考。

工业生产先进经验汇编

热 处 理 技 术

上海市生产技术局
上海市第一机电工业局 编
上海市科学技术协会

上海科学技术出版社出版(上海瑞金二路450号)

上海市书刊出版业营业登记证出093号

上海新华印刷厂印刷 新华书店上海发行所发行

开本 850×1156 1/32 印张 3 22/32 排版字数 97,000

1965年12月第1版 1966年3月第2次印刷

印数 5,001—23,000

统一书号 15119·1862 定价(科四) 0.44元

前　　言

近年来，本市鑄造、鍛造、焊接、热处理工艺方面的广大职工，在比、学、赶、帮、超增产节约运动中，高举毛泽东思想紅旗，奋发图强，自力更生，学創結合，在生产實踐中創造了很多行之有效的革新經驗，迅速提高了工艺技术水平，在生产上取得比較显著的效果。

为了傳播这方面的先进經驗，举办了上海市热加工技术革新展覽会。現将展覽会中所展出的具有普遍推广意义的項目汇編成册，分为鑄造、鍛造、焊接和热处理四个专輯，由上海科学技术出版社出版，以供有关单位推广交流参考。

本汇編承上海市机械工程学会各有关专业学組协助审閱，特志謝忱。

由于編印時間匆促，錯誤之处，請讀者指正。

編者 一九六五年十月

目 录

1. 氮气保护钢带光亮热处理	1
2. 汽車钢板彈簧热处理设备	11
3. 絲材連續真空热处理炉	18
4. 自行車止推轴承的碳氮共渗	26
5. 軟氮化工艺	40
6. 高速鋼刀具的液体硫氮共渗	43
7. 模具固体粉末渗鉻	52
8. 曲軸氮化	59
9. 高速鋼貝氏体处理	69
10. W12Cr4V4Mo 高速鋼的性能和热处理.....	74
11. 球墨鑄鐵凸輪軸等溫淬火	83
12. 鉻鎢錳鋼精密絲杠热处理	87
13. 大型彈簧电阻加热淬火	99
14. 微粒鋼球的盐浴炉淬火	105

1. 氮气保护鋼帶光亮热处理

上海市冶金工业局

(一) 前 言

随着近代工业迅速发展，各部門迫切要求冶金工业提供质量高、数量多、成本低的优质鋼帶。在国外薄板及薄带的热处理普遍采用保护气氛，它不仅能防止氧化，减少金属损耗，而且在某些气氛中对金属起净化作用，从而改善或提高金属的机械物理性能。保护气体热处理在我国冶金工业中，亦被广泛地应用。

原某厂鋼帶退火利用箱式电炉 (H-75、H-30型)，装包填充生铁屑子，防止氧化和脱碳，不仅周期长，而且加热不均，成本高(80元/吨)，劳动强度高，生产条件差，薄鋼帶的质量还不能得到保证。为了弥补上述缺陷，提高产品质量，該厂自行设计制造氮气保护罩式炉2组，用煤气加热，氮气保护。经初步试验，获得了良好效果，达到光亮目的，不仅生产周期短，成本低(10元/吨)，简化了酸洗工序，而且大大减轻了劳动强度，改善了生产条件，更主要的是把产品质量提高到一个新的水平。

(二) 主要设备参数及作用原理

【木炭反应炉】 功 率	60 千瓦
有效直径×高度	Ø226×3094 毫米，三个反应器
加 热 元 件	Ø4 毫米铬镍电阻丝(Cr20Ni 80)
最 高 加 热 温 度	1100°C 以下
使 用 温 度	920°C

图1所示为木炭反应炉净化装置工艺流程示意图。其中硅胶、分子筛的再生工艺见表1。

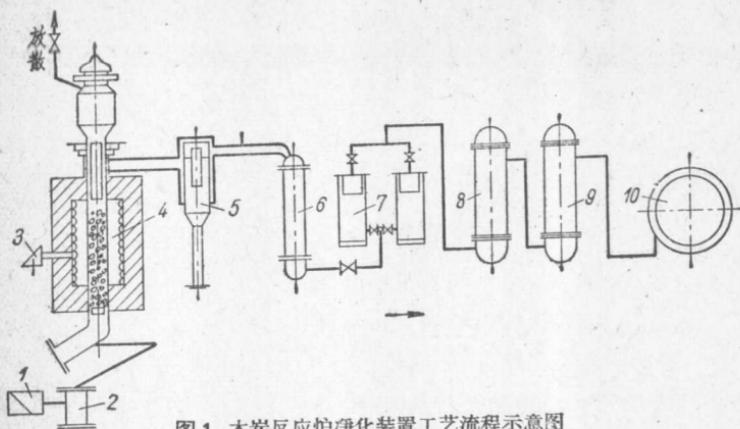


图1 木炭反应炉净化装置工艺流程示意图

1—压力泵；2—脱水器；3—热电偶；4—木炭反应炉；5—除尘器；
6—冷却器；7—过滤器；8—硅胶；9—分子筛；10—炉子

表1 硅胶、分子筛的再生工艺

名称	型号	使用时间	使用温度	再生工艺	说明
硅胶	一	6~7天	室温	150~180°C 4小时	
分子筛	5A°	6~7天	室温	300~400°C 3小时	第一次使用必须经500~470°C 8小时活化处理

【罩式炉】其外形如图2所示，共二组，每组三个炉台，每个外罩有6个Φ28毫米高压喷射式煤气烧嘴。

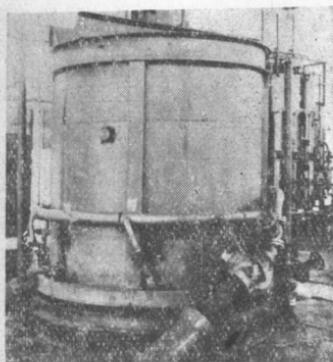


图2 罩式炉

外罩直径×高度 1500×1836毫米

最高加热温度 800°C

内罩直径×高度 920×1516毫米

材料 1Cr18Ni9Ti, 厚度

4毫米

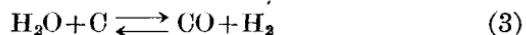
最高加热温度 1100°C

作用原理：

(1) 控制气氛制备原理

根据热处理要求，应严格选择控制气氛，该厂利用氧气站副产氮作为

保护气体，其中含有3~5% O₂和饱和水分，如在热处理过程中，不把氮气内氧和水分去掉，势必造成钢带表面氧化。必须在N₂内含有适当比例的还原性气体。该厂是使氧气站来的氮气，先经过三只脱水装置，然后通入木炭反应炉，去除氧气和部分的水，其反应式如下：



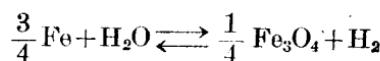
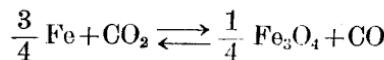
氮气中氧经赤热木炭合成CO₂，然后在高温下被炭还原成CO。前一个反应是放热反应，后一个反应是吸热反应。但放出的热量远不足于吸收的热量，故为了彻底清除CO₂和H₂O，必需使木炭层的温度高于900°C。

木炭炉上部引出的气体，通过旋风除尘器，除去氮气内夹带的炭渣和炭粉，然后通过管式冷却器，将氮气的温度降到40~50°C，再通过细铜丝网及纱布组成的过滤器后，通入硅胶、分子筛，最后通到炉内。

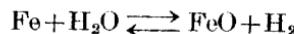
根据资料介绍和实践证明，获得光亮钢带的条件不是氧化剂(CO₂、H₂O)的绝对含量，而是CO₂与CO或H₂O与H₂的比值。

高温下，钢被氧化的反应如下：

当温度低于570°C时，



当温度高于570°C时，



(2) 罩式炉内气体流动方式

罩式炉内气体流动方式如图3所示，为了加速对流热交换，在炉台上备有热流风扇、双层壁内罩和对流环。保护气体由热流风

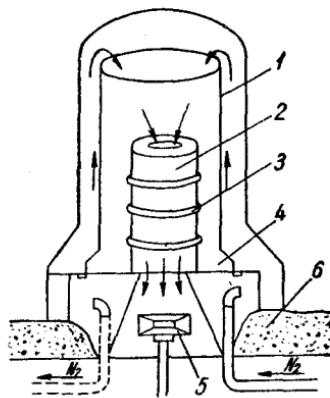


图3 罩式炉内气体流动方式

1—双层壁内罩；2—铜带卷；3—对流环；
4—炉台；5—热流风扇；6—砂封

扇甩向內壁的周緣。通过对流环空隙，将內罩外层的热量带走，使保护气氛均匀分布在鋼卷内外层，然后被风扇所吸入。这样有組織地对流，大大提高了加热速度，并使温度均匀。

(三) 試生产情况

为了达到光亮退火目的，不但要控制合格的炉气成分，而且要掌握操作，因为操作的好坏直接影响鋼带的光亮程度。从木炭反应炉出来的氮符合下列情况下：

CO	O ₂	CO ₂
3~8%	0~0.2%	0~0.4%

方可通入內罩进行冷吹，用以排除罩内的空气。然后再扣上外罩加热，并进行热吹，以去除鋼带表面油污及揮发物。为了防止鋼带表面出現黑斑，热吹要进行到放散管內沒有黑烟为止。

在热处理过程中，內罩应保持一定的压力：

冷吹时压力为	25~30 毫米水柱
热吹时压力为	15~20 毫米水柱
保温、降温时压力为	10~15 毫米水柱

內罩压力較大的原因是由于炉台密封性較差，为了始終保持炉内正压，在处理过程中氮气不能中断，一直到冷却至80°C时为止。

(1) 木炭反应炉

根据氧化的原理，可能防止氧化的CO/CO₂之比应大于或等于2，这在实际生产中能达到要求。

在不同温度下气体的成分見表2。

表2 在不同温度下气体的成分

温 度 (°C)	CO (%)	O ₂ (%)	CO ₂ (%)	N ₂ (%)	CO/CO ₂
800	5.4	2.6	0.50	90	>2
860	5.4	2.0	0.45	92.6	>2
880	6.2	0.2	0.3	93.6	>2
900	6.5	0	微量	93.8	>2
920	7	0	微量	93	>2
940	7~8	0	微量	92	>2
960	7.5~8	0	微量	92	>2
980	8~9	0	微量	91	>2

注：氮气原始成分为O₂3~5%，饱和水分未分析。

从表2中可看出，木炭反应炉一般加热温度在900°C以上，才能得到合格的炉气成分。

(2) 試驗工藝与結果討論(見表3~6)

表3 氯化工艺試驗之一

(1) 木炭反应炉

加 热 温 度 (°C)	换 炉 时 间	炉 气 分 析 (%)		
		CO	O ₂	CO ₂
940~960	只利用一只炉	2~2.3	0.4~0.2	0.2~1.6

注：换炉时间系指輪流調換木炭管的时间，以下同。

(2) 具体試驗工藝

鋼種	50A 甲	加热溫度(°C)	700	表面情況
規格(毫米)	2×130	保温時間(小時)	5	
裝入量(公斤)	1303	吊去外罩溫度(°C)	450	
圈數	9	吊去內罩溫度(°C)	<150	出炉后鋼帶全部氧化
退火周期(小時)	27			

注：內罩壓力為 10~20 毫米水柱。

表 4 氮化工藝試驗之二

(1) 木炭反應爐

加熱溫度 (°C)	換爐時間 (小時)	爐氣成分 (%)		
		CO	O ₂	CO ₂
880~945	4~18	4.6~2.3	0~0.2	0.4~1.3

(2) 具體試驗工藝

鋼種	50A 甲	加熱溫度(°C)	700	表面情況
規格(毫米)	0.8×45	保温時間(小時)	6	1. 边緣發藍， 中間發亮；
裝入量(公斤)	700	吊去外罩溫度(°C)	450	2. 鋼帶外圈有 輕微的炭黑 出現
圈數	4	吊去內罩溫度(°C)	<150	
退火周期(小時)	17			

注：內罩壓力為 10~15 毫米水柱。

表 5 氮化工藝試驗之三

(1) 木炭反應爐

加熱溫度 (°C)	換爐時間 (小時)	爐氣成分 (%)		
		CO	O ₂	CO ₂
940	8-8-8	3.0~8	0~0.4	0~0.5

(2) 具体試驗工藝

鋼 种	T9 A	加热溫度(℃)	740	表面情況
規 格(毫米)	0.4×90	保温時間(小時)	4	
裝 入 量(公斤)	500	吊去外罩溫度(℃)	620	
圈 数	5	吊去內罩溫度(℃)	<80	达到光亮要求
退火周期(小時)	25			

注：內罩壓力

在冷吹或熱吹時壓力為 17~25 毫米水柱；

在升溫、保溫時壓力為 13~14 毫米水柱；

在降溫時壓力為 10 毫米水柱。

表 6 氮化工藝試驗之四

(1) 木炭反應爐

加 热 溫 度 (℃)	換 爐 時 間 (小時)	爐 气 成 分 (%)		
		CO	O ₂	CO ₂
920	8~8~8	3.4~6	0~0.2	0~0.4

注：露點

經木炭爐 -18℃；

經硅 膠 -40℃；

經分子篩 -55℃。

(2) 具体試驗工藝

鋼 种	50A 甲	加热溫度(℃)	720	表面情況
規 格(毫米)	1.8×97	保温時間(小時)	7	
裝 入 量(公斤)	1020	吊去外罩溫度(℃)	620	
圈 数	8	吊去內罩溫度(℃)	<80	光 亮
退火周期(小時)	31			

注：內罩壓力

在冷吹與熱吹時壓力為 20~25 毫米水柱；

在升溫、保溫、降溫時壓力為 15~20 毫米水柱。

表 7 鋼帶表面脫碳情況

(毫米)

鋼種	規格	熱處理工藝	脫碳層
50A 甲	1.6×100	 溫度(℃) 測量 時間(小時) 720 8.5 620°C 吊去外罩 < 80°C 吊去內罩	0.0109 至 0.06
70Si2CrA	1.1×100	 溫度(℃) 測量 時間(小時) 720 5 620°C 吊去外罩 < 80°C 吊去內罩	0.01 至痕跡
T9 A	1.3×90	 溫度(℃) 測量 時間(小時) 740 6 620°C 吊去外罩 < 80°C 吊去內罩	0.0109 至 0.0218
60Si2Mn	2×100	 溫度(℃) 測量 時間(小時) 670 8 620°C 吊去外罩 < 80°C 吊去內罩	0.0137 至痕跡

表 7 中所列脫碳層深度，經初步分析認為是坯料引起的，一般規定供冷軋用的熱軋坯，允許存在 3% 的脫碳層，即 3.0 毫米坯料允許 0.09 毫米，實際供料脫碳層波動在 0.04 至 0.08 毫米。這在冷軋過程中是難以消除的，因此在成品上存在有殘余脫碳層。罩式爐處理過程中是否會脫碳？究竟脫多少？還沒有作過詳細統計，有待進一步查實。

(四) 試驗過程中產生的問題

(1) 設備方面

鋼帶在處理過程中，由於設備發生故障而造成鋼帶嚴重的氧化。

1) 炉台密封性差,造成炉台漏气,当内罩压力小于10毫米水柱时,使大量气体吸入内罩,造成钢带表面氧化;当内罩压力大于10毫米水柱时,内罩保持正压,防止了钢带表面氧化。

2) 热流风扇六角螺帽由于密封性不好造成漏水,使钢带严重地氧化,为防止这个缺陷,对六角螺帽必须严格地进行密封,并利用铅作为垫圈来增加密封性。

3) 氮系利用水环式真空泵进行加压,由于此泵有问题,往往在生产中出现氮气与水分一起输入,造成钢带表面严重氧化。关于压力泵选择问题,我们还没有做过工作,故现在利用硅胶与分子筛作为脱水装置。

(2) 工艺方面

1) 为了得到合格的炉气成分,木炭反应炉应控制在一定的温度范围内,当反应炉内温度低于900°C时,氮气内的氧气与水分将不能去掉。当反应炉温度高于940°C时,氮内CO含量将大于8%,使钢带表面出现大量炭黑,并使反应管使用寿命大大降低,故木炭反应炉要控制在温度920°C。

2) 木炭反应炉在处理过程中容易造成挂炭现象,使炉内氧与二氧化碳含量增加,破坏CO/CO₂的合适比例。为避免挂炭现象,必须选用20~30毫米大小粒度的炭粒,并于事先进行烘干。

3) 当木炭反应炉使用时间过长时,如果木炭全部燃尽,反应炉将不起作用,造成氮内氧气、CO₂过多,得不到要求的保获气氛,从而使钢带氧化。

(五) 罩式炉处理的优越性

1) 钢带处理后质量好,主要表现在:

① 钢带表面光亮;

② 取消了酸洗,因而避免了由于酸洗带来的各种缺陷;

③ 取消了生铁屑填料,避免了由于生铁屑所带来的粘结与钢带表面黑斑现象,减少了钢带表面与生铁屑的擦伤;

④ 被处理钢带的内在性能均匀良好。罩式炉热源分布均

勻，鋼帶機械性能與組織較之由二側及底部加熱的箱式爐處理的鋼帶為好。我們發現箱式爐前後二端溫度較低，使鋼帶硬度及軋後公差產生周期性的變化。

⑤ 由於加熱均透時間少、保溫時間短及冷卻速度快，因而可以使高碳鋼在石墨碳易析出的溫度區間內有較少的時間停留，避免了高碳鋼的石墨化。根據我們試驗得出的數據，由箱式爐處理的高碳鋼，鋼帶石墨碳一般波動在1~3級，而由罩式處理者石墨碳都在0級。

2) 利用罩式爐處理有可能強化加熱，快速升溫，短時保溫及吊外罩快速冷卻。因此升溫、保溫、冷卻三個階段的時間都較箱式爐處理為短，單位小時產量較箱式爐有很大提高。

3) 成本低，由每噸80元降低到每噸10元左右，取消了酸洗，減少了金屬損耗。

4) 勞動條件好，各種工藝參數均可用儀表控制，勞動強度低，環境衛生得到改善。

(六) 結 束 語

氮保護光亮熱處理，在該廠從無到有，從不會到基本掌握，時間還很短，因此不論在操作技術、熱處理工藝等方面，都還处在摸索和鞏固階段。根據近半年來的試生產情況，基本摸出了適應于碳素工具鋼、碳素結構鋼、彈簧鋼等冷軋鋼帶的保護氣氛成分和熱處理工藝。我們認為要獲得光亮必須注意以下幾個問題：

1) 氮氣必須脫水良好，保證露點在-40°C以下，并定期分析爐氣成分，使符合下列規定：

CO	O ₂	CO ₂
3~8%	0~0.2%	0~0.4%

2) 為防止鋼帶處理後被炭黑所沾污，我們的經驗是：

① 鋼帶表面去油必須徹底；

② 在加熱期的室溫至600°C溫度範圍內，應進行放散，使油污的揮發物從內罩中排除出去；

③ 保护气氛內 CO 的含量不能过多，否則会造成鋼帶表面大量炭黑。

3) 欲得到合格的保护气氛，木炭加热炉溫度必須大于 900°C 。

4) 严格操作，防止漏水、漏气。

經過半年試制摸索，取得了一些成績，但从目前情况来看还存在不少問題，有待进一步探討，如厚度在 0.2 毫米以下的薄帶，處理后平直度很差，难以滿足条件規定；对鉻 13 型不銹鋼，還不能達到光亮目的。

2. 汽車鋼板彈簧热处理設備

卫海鐵工厂

(一) 前 言

汽車鋼板彈簧是汽車底盤部分的一种重要配件，它起着連接車輪与車架、承受全車大部分重量、以及調節車輪的震动等作用，所以它的质量好坏，直接影响到車辆的運轉。

由于鋼板彈簧的工作条件非常繁重，所以要求它具有較高的强度和一定的塑性及良好的抗疲劳性，这些性能都必須通过热处理来获得。此外在热处理时还应保証工件有最小的变形，才能使鋼板便于装配，并使各鋼板片間的应力有良好的分布，不致使它过早断裂。但由于鋼板是一种长而薄的板条状工件，故其变形控制是較为困难的。

强度和变形是鋼板彈簧热处理中的两个主要关键，要解决这些关键，必須有一套良好的专用设备。虽然国内外已設計出許多型式的专用设备，但这些设备有些只能适用一种牌号鋼板彈簧的大批生产；有些使热处理后的鋼板变形較大，达不到工艺要求。

我厂根据生产需要，决心自行設計和制造一套汽車鋼板彈簧

热处理设备。但由于我厂没有大型的加工设备，也没有较精密的机床，在我们面前的确存在着不少困难，但是经过全厂职工共同努力，终于在短短的半年时间里，完成了这套设备的设计和制造任务。到现在为止，这套设备已投产近一年，实践证明，它不但具有调整方便、适合配件生产多品种的要求，而且能保证达到强度和变形这两方面的工艺要求，同时还减轻了工人同志的劳动强度、节约了劳动力。

这种设备还适用于其他类似的薄板状工件的热处理。

(二) 设备结构及动作原理

本设备系由电气控制机构、夹具本体、液压传动结构等三大部分组成。

夹具本体由上夹、下夹及脱料机构三部分组成，在液压传动及电气控制的配合下，完成以下五个动作：

- 1) 将已加热的钢板弯曲成圆弧形；
- 2) 在夹紧状态将钢板淬入油池；
- 3) 将工件在油中摆动，加速冷却；
- 4) 待钢板冷却至马氏体点以下，上下夹松开，脱料机构将工件推出，使工件落入油缸底部，继续冷却；
- 5) 夹具复位，以便进行第二次循环。

(1) 结构动作原理

设备的外形如图1照片所示，各部件的动作原理如图2所示。钢板在淬火以前，需弯曲至一定的弧形，不同车型的钢板具有不同的弯曲半径，因此，事先需按样板将上下夹的夹脚I7调整好。工件加热至淬火温度后，由操作人员自炉中移至上夹之间，然后按图3所示的电气原理动作：按动电钮K2，使电磁操纵滑阀(1)的电磁铁9M3接通，液流进入夹紧油缸，使上夹3向下，这时，钢板被夹紧并弯曲至所需弧形，当上夹下行时触动行程开关HB4，使电磁操纵滑阀(2)的9M2电磁铁动作，接通摆动油缸的油路，通过撑杆1使整个夹具以轴4为中心而回转，回转角度约70°，此时钢

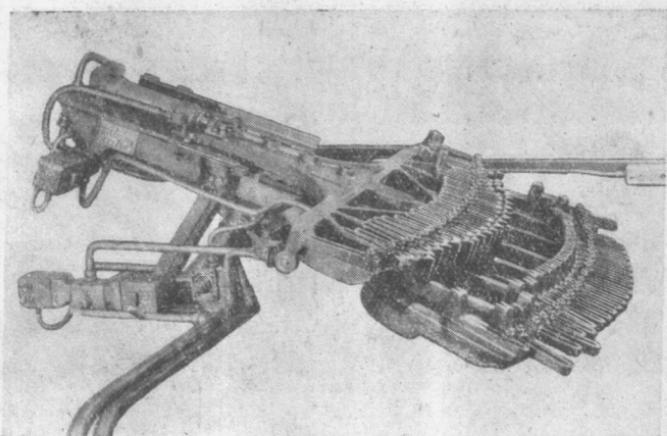


图1 半自动汽车钢板弹簧热处理专用设备外形图

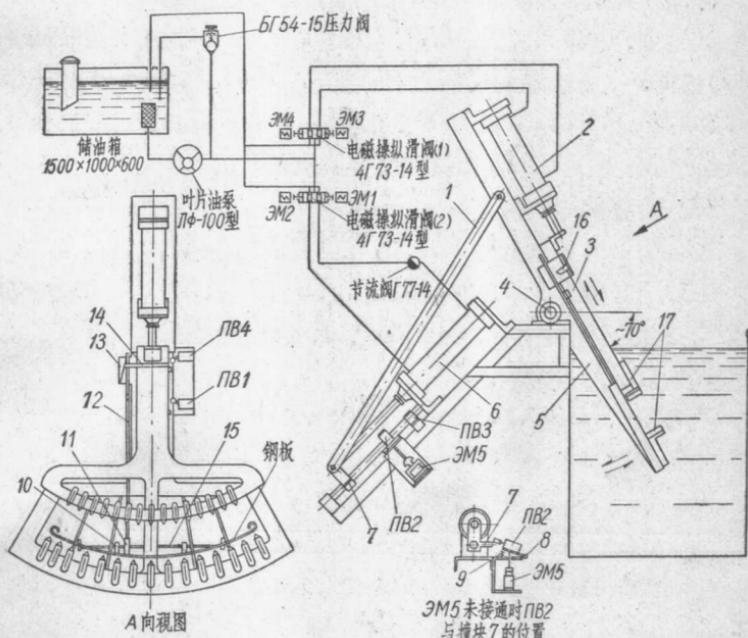


图2 半自动汽车钢板弹簧热处理专用设备结构示意图

1—撑杆；2—夹紧油缸；3—上夹；4—中心轴；5—下夹；6—摆动油缸；7—撞块；8—铰链；9—弹簧；10—顶块；11—齿条齿轮副；12—拉杆；13—楔块；14—小轴；15—轴；16—棘块；17—夹脚